

BUNDESREPUBLIK **DEUTSCHLAND**

® Offenlegungsschrift

DE 43 21 373 A 1



DEUTSCHES PATENTAMT Aktenzeichen:

P 43 21 373.1

Anmeldetag: Offenlegungstag: 26. 6.93 5. 1.95 (51) Int. Cl.⁵:

C 03 C 3/085

C 03 C 3/095 C 03 C 3/097 C 03 C 3/11 C 03 C 10/14 C 03 C 10/04 C 03 C 4/10 F 24 C 15/10 A 47 J 36/02 F 24 C 7/04 F 26.B 3/30

(71) Anmelder:

Schott Glaswerke, 55122 Mainz, DE

72 Erfinder:

Krolla, Georg, Dipl.-Ing., 55122 Mainz, DE; Kißl, Paul, 55127 Mainz, DE; Naß, Peter, Dr., 55120 Mainz, DE; Schaupert, Kurt, Dr., 65719 Hofheim, DE

Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt

- (A) Transparentes oder transluzentes anorganisches Material mit hoher Transmission im Wellenlängenbereich von 2700 bis 3300 nm.
- Transparentes oder transluzentes anorganisches Material, insbesondere eine Glaskeramik und/oder ein Verbundwerkstoff mit einem niedrigen mittleren thermischen Längenausdehnungs-Koeffizienten α .50°C | bia 700°C im Bereich von -1 × 10°-6 bis +2 × 10°-6 K-1 mit der Zusammensetzung (in Masse-96) von Li₂O 2,5-6,0, Na₂O 0-4,0, K₂O 0-4,0, Na₂O + K₂O 0,2-4,0, MgO 0-3,0, ZnO 0-3,0, BaO 0-3,5, CaO 0-1,0, SrO 0-1,0, Al₂O₃ 18-28, SiO₂ 50-70, TiO₂ 1,0-7,0, ZrO₂ 0-3,5, TiO₂ + ZrO₂ 1,0-7,0, P₂O₅ 0-8,0, mit färbenden Komponenten (in Masse-96) wie V₂O₅ 0-2,0, Cr₂O₃ 0-2,0, MnO 0-2,0, Fe₂O₃ 0-2,0, CoO 0-2,0, NiO 0-2,0, und ggf. mit üblichen Läutermitteln wie As₂O₃, Sb₂O₃, NaCl und Ce₂O₃ mit Hochquarz- und/oder Keatit-Mischkristallen als wesentlicher Kristallphase, das eine einstellbare Transmission besitzt und insbesondere zur Herstellung von Platten, von Rohren oder von Formteilen geeignet ist, wobei das anorganische Material einen Wassergehalt von kleiner 0,03 Mol/I aufweist.

Beschreibung

Die Erfindung bezieht sich auf ein transparentes oder transluzentes anorganisches Material, insbesondere einiedrigen thermischen Ausdehnungskoeffizienten a -50° G bis 700°C im Bereich von -1×10^{-6} bis +2× 10⁻⁶ K⁻¹, mit einer Zusammensetzung (in Masse-

Li₂O 2.5-6.0, Na₂O 0-4.0, K₂O 0-4.0, Na₂O + K₂O 0.2-4.0, MgO 0-3.0, ZnO 0-3.0, BaO 0-3.5, CaO 0-1.0, SrO 0-1.0, Al₂O₃ 18-28, SiO₂ 50-70, TiO₂ 1.0-7.0, $ZrO_2 0-3.5$, $TiO_2 + ZrO_2 1.0-7.0$, $P_2O_5 0-8.0$,

optional mit färbenden Komponenten (in Masse-%):

 V_2O_5 0-2.0, Cr_2O_3 0-2.0, MnO 0-2.0, Fe_2O_3 0-2.0, CoO 0-2.0, NiO 0-2.0

und ggf. mit üblichen Läutermitteln wie As2O3, Sb2O3, NaCl, Ce2O3, mit Hochquarz- und/oder Keatit-Mischkristallen als wesentlicher Kristallphase, das eine einstellbare Transmission besitzt und z.B. auch zur Herstellung von Platten, von Rohren oder von Formteilen 25 geeignet ist und auf ein Verfahren zu dessen Herstellung und dessen Verwendung.

Im sichtbaren Wellenlängenbereich transparente oder transluzente und hochtemperaturwechselbeständige anorganische Materialien, wie Glaskeramiken, die 30 z. B. als beheizbare Platten Anwendung finden, sind bekannt und kommerziell erhältlich. Diese Glaskeramiken sind mittels färbender Oxide wie MnO2, Fe2O3, NiO, CoO, Cr2O3, V2O5 und CuO eingefärbt. Der Einfluß dieser färbenden Oxide auf die Farbgebung, d. h. auf die 35 Absorption im sichtbaren Wellenlängenbereich, ist eingehend untersucht worden.

So wird in der DE-AS 15 96 858 der Einfluß der einzelnen Oxide CoO, Cr2O3, NiO und Fe2O3 sowie von mission im sichtbaren Wellenlängenbereich beschrie-

In der US-PS 3 788 856 wird die Wirkung von Kombinationen von jeweils zwei der Oxide CoO, NiO, Fe2O3, Cr₂O₃, MnO₂, CuO auf die Transmission im Wellenlän- 45 genbereich von 400-700 nm untersucht; darüber hinaus wird die gleichzeitige Wirkung der drei Oxide NiO, CoO und Fe₂O₃ sowie diejenige von V₂O₅ auf die Transmission beschrieben; für die V2O5-haltige Glaskeramik wird ohne Angabe von Meßergebnissen auf deren gute 50 Transparenz im IR-Bereich hingewiesen.

In der DE-PS 24 29 563 wird die gemeinsame Wirkung der vier Oxide CoO, NiO, Fe₂O₃ und MnO₂ auf die Transmission beschrieben; dabei wird im Wellenlängenbereich von 700-800 nm eine Transmission von über 55 70% beobachtet, die maßgebend für den Farbton in Durchsicht ist, während die IR-Transmission zum Teil auf unter 10% absinkt.

In der US-PS 4 211 820 wird eine braune Glaskeramik beschrieben, bei der die Einfärbung durch TiO2 und 60 V₂O₅ erzielt wird; daneben ist als färbendes Oxid nur noch Fe₂O₃ in geringen Mengen enthalten. Die Charakterisierung der Transmission ist unzureichend, und es kann nur vermutet werden, daß die Braunfärbung durch Messungen der Transmission an 5 mm dicken Proben 65 bei $\lambda = 800$ nm charakterisiert werden soll. Angaben über die Transmission im IR-Bereich liegen nicht vor.

Aus der EP 0 220 333 B1 schließlich ist eine durch-

sichtige farbige, Hoch-Quarz-Mischkristalle enthaltende Glaskeramik bekannt, die in der Aufsicht schwarz und in der Durchsicht violett oder braun bis dunkelrot erscheint, insbesondere zur Herstellung von beheizbane Glaskeramik und/oder einen Verbundwerkstoff mit 5 ren Platten, wobei die durch Temperaturbelastungen bedingte Änderung des linearen thermischen Ausdehnungskoeffizienten und der Transmission gering ist, die Transmission im IR-Bereich zwischen 800 nm und 2.6 im variabel eingestellt werden kann und sie folgende Zu-10 sammensetzung (in Gew.-%) besitzt:

> SiO₂ 62-68, Al₂O₃ 19.5-22.5, Li₂O 3.0-4.0, Na₂O 0-1.0, K₂O 0-1.0, BaO 1.5- 3.5, CaO 0-1.0, MgO 0-0.5, ZnO 0.5-2.5, TiO₂ 1.5-5.0, ZrO₂ 0-3.0, MnO₂ 0- 0.4, Fe₂O₃ 0-0.2, CoO 0-0.3, NiO 0-0.3, V₂O₅ 0-0.8, Cr₂O₃ 0-0.2, F 0-0.2, Sb₂O₃ 0-2.0, As₂O₃ 0-2.0, $\Sigma \text{ Na}_2\text{O} + \text{K}_2\text{O} 0.5 - 1.5$, $\Sigma \text{ BaO} + \text{CaO} 1.5 - 4.0$, Σ $TiO_2 + ZrO_2 3.5 - 5.5$, $\Sigma Sb_2O_3 + As_2O_3 0.5 - 2.5$, und

20 wobei die Färbung durch Kombination von Oxiden aus der Gruppe V2O5, NiO, CoO, MnO2, Fe2O3 und Cr2O3 ermöglicht wird, und sie durch eine Wärmebehandlung zwischen 680°C und 920°C aus diesem Glaskeramikausgangsglas umgewandelt worden ist.

Wie aus dem genannten Stand der Technik hervorgeht, ist der Einfluß von färbenden Oxiden auf die Transmission im sichtbaren Bereich der h-Quarz-Mischkristall-haltigen Glaskeramiken eingehend untersucht worden. Danach ist es z. B. möglich, heizbare Platten mit folgenden Eigenschaften gezielt herzustellen: ca. 4 mm dicke Platten erscheinen in Aufsicht undurchsichtig (schwarz), während sie in Durchsicht violett, braun, bis dunkelrot erscheinen; bei der Verwendung als Kochfläche oder bei ähnlichen Anwendungen führt dies dazu, daß während des Betriebes die Heizelemente gut zu erkennen sind, während sie im unbenutzten Zustand durch die Kochfläche abgedeckt werden.

Im Gegensatz zur Transmission im sichtbaren Wellenlängenbereich ist der Einfluß der färbenden Oxide CoO in Kombination mit MnO2 und CuO auf die Trans- 40 auf die Transmission im IR-Bereich größer 2.6 im weniger untersucht.

Aus der US-PS 4,057,434 ist eine undurchsichtige Glaskeramik bekannt, mit einem thermischen Ausdehnungskoeffizienten (20°C bis 700°C) von weniger als 15 × 10⁻⁷/K, mit ausgezeichneter chemischer Stabilität, einer Infrarot-Transmission bei einer Wellenlänge von 3.5 µm durch eine polierte Platte von 4.25 mm Dicke, von größer als 40%, mit β-Spochmen als der einzigen Kristallphase, bestehend aus (in Gew.-% auf Oxidbasis) 2.5-4.5% Li₂O, 0.75-3.5% ZnO, 17.5-21% Al₂O₃, 65-71% SiO₂, 3.5-6% TiO₂ und vollkommen frei von Erdalkali-Oxiden und Alkali-Oxiden außer Li₂O und ZrO₂.

Die US-PS 4,575,493 hat ein infrarotdurchlässiges Glas zum Gegenstand, mit einem thermischen Ausdehnungskoeffizienten von weniger als 4.24 x 10-6/°C gemessen zwischen 25°C und 300°C, das besteht aus (in Mol.%): ZnO 15-30, Al₂O₃ 2-10, Ta₂O₅ 2-15 und GeO₂ 40-75.

Von den kommerziell erhältlichen Glaskeramiken, z. B. der Firma Corning, Corning Code 9632, ist bekannt, daß die mit V2O5 eingefärbten Glaskeramiken im IR-Bereich von 1-2.6 µm eine sehr hohe Transmission besitzen, nämlich von ca. 80% für 4 mm dicke Proben; auch die von der Firma Schott vertriebenen Glaskeramik-Kochflächen mit der Bezeichnung CERANR "HIGH® TRANS", die mit V₂O5 eingefärbt sind, zeigen eine sehr hohe IR-Transmission, die für 3 mm dicke Pro-

ben bis $\lambda = 2.6 \mu m$ etwa bei 80% liegt.

Im Bereich der Wellenlängen von 2,7 µm bis 3,3 µm jedoch sinkt die IR-Transmission bei allen heute auf dem Markt befindlichen Glaskeramiken auf z. T. sehr niedrige Werte, z. B. von unter 5% bei einer Wellenlänge von 2,8 µm für eine 3 mm dicke Glaskeramikplatte

Betrachtet man z. B. beheizbare Platten in ihrer Anwendung als Kochfläche, so erkennt man aber, daß die IR-Transmission eine der bestimmenden Größen für eine gute Leistungsfähigkeit des Kochsystems, d. h. für kurze Ankochzeiten und geringen Energieverbrauch ist. Die am weitesten verbreiteten Heizkörper mit offenen Glühwendeln strahlen im Bereich von 2.7 im bis 3.3 µm mit 80% bis 95% ihrer maximalen Emission; gerade dieser Bereich wird aber von den heute am Markt befindlichen Materialien absorbiert. Die dort abgestrahlte Energie steht somit nicht direkt am Topfboden zur Verfügung, sondern nur über Wärmeleitung oder Sekundärstrahlung der erhitzten Kochfläche.

Sowohl in der DE-PS 24 37 026 als auch in der Schott-Information 2/84 wurde nachgewiesen, daß eine Optimierung des Kochsystems, insbesondere wegen der unterschiedlichen Topfqualitäten, sehr schwierig ist und nicht allein aber doch wesentlich durch Änderung der 25 IR-Durchlässigkeit der Kochfläche möglich ist.

Auch die Entwicklung von Heizkörpern für Glaskeramik ist heute keineswegs als abgeschlossen zu betrachten. In der Zukunft ist durchaus mit Heizsystemen zu rechnen, die gegenüber den derzeitigen Heizkörpern 30 für Kochflächen eine unterschiedliche Strahlungscharakteristik aufweisen und/oder die aus mehreren Heizbereichen mit unterschiedlicher Strahlertemperatur bzw. — Charakteristik aufgebaut sind.

Diese Beheizungssysteme sollen bei der Entwicklung 35 einer optimierten Glaskeramik mit berücksichtigt werden

Aufgaben der vorliegenden Erfindung sind daher

1. Die Bereitstellung von Kochsystemen mit verbessertem Energietransport vom Heizkörper zum Kochgeschirr. Insbesondere bei Kochgeschirr mit "schlechten" Eigenschaften bezüglich Wärmeableitung durch verwölbte Topfböden soll der Energietransport so verbessert werden, daß die Gebrauchseigenschaften nicht wesentlich schlechter als bei "gutem" Geschirr sind. Gleichzeitig müssen die sonstigen wesentlichen Eigenschaften der Kochfläche erhalten bleiben. Im sichtbaren Bereich muß die Transmission so eingestellt sein, daß eingeschaltete Heizelemente, auch bei niedriger Leistung, sichtbar sind, andererseits bei voller Leistung die Augen vor schädlicher Strahlung geschützt und nicht geblendet werden, Die Platte muß das Licht so stark absorbieren, daß sie in Aufsicht im unbeheizten Bereich undurchsich- 55 tig wirkt. Die bisher mit Erfolg eingesetzten Materialzusammensetzungen sollen dabei so wenig wie möglich geändert werden.

Um die Variabilität der Transmission im IR-Bereich zu erreichen, mußten bisher die verwendeten Kombinationen der färbenden Oxide erweitert werden, da ansonsten die starke Absorption im sichtbaren Bereich bis ca. 600 nm und die variable Absorption im IR-Bereich nicht gleichzeitig erreicht werden können. Von den beiden färbenden Oxiden, die in h-Quarz-Mischkristall-haltigen Glaskeramiken bis ca. 600 nm stark absorbieren und ab ca. 1000 nm sehr gut transparent sind, kann z. B. das Cr₂O₃ nur in sehr geringen Mengen verwendet werden,

da es die obere Entglasungstemperatur stark ansteigen läßt und die zugehörigen Gläser nicht verarbeitet werden können.

Dies zeigt aber nur eine von vielen weiteren hier nicht zu diskutierenden Schwierigkeiten, die IR-Transmission über die Kombination von färbenden Oxiden einzustellen, wobei die Einstellungsmöglichkeit darüber hinaus auch noch auf den Wellenlängenbereich bis 2.6 µm begrenzt ist.

2. Eine weitere Aufgabe ist es, die Gesamt-Transmission von anorganischen Materialien z. B. Glaskeramiken zu erhöhen, bei denen aufgrund von färbenden Oxiden zur Einfärbung im sichtbaren Bereich die Transmission im nahen Infrarot (600 nm bis 2 μm) gering ist.

3. Des weiteren ist es Aufgabe der Erfindung, ein anorganisches Material, insbesondere eine h-Quarz-und/oder Keatit-Mischkristall-haltige Glaskeramik und deren Herstellung vorzustellen, die eine ausreichende Stabilität gegenüber Temperatur/Zeit-Belastungen besitzt, wie sie z. B. bei der Anwendung als Kochfläche auch unter Extrembedingungen oder bei Einsatz als Kochgeschirr, oder als Dom für einen IR-Detektor an Flugzeugen auftreten.

Die Stabilität gegenüber der oben erwähnten Umwandlung läßt sich auf verschiedene Art und Weise spezifizieren; in der DE-PS 24 29 563 wurde ein bestimmtes Keramisierungsprogramm mehrfach durchlaufen, und es wurde die Variation des linearen thermischen Ausdehnungskoeffizienten zwischen 20°C und 700°C, α20/700 in Abhängigkeit von der Zahl der Umwand-

lungszyklen bestimmt.

Es konnte nun überraschenderweise gefunden werden, daß die Aufgaben der Erfindung durch die variable Einstellbarkeit der IR-Transmission im Wellenlängenbereich von etwa 2.7—3.3 µm gelöst werden, wenn die anorganischen Materialien einen Wassergehalt von kleiner 0.03 mol/l aufweisen. Dadurch wird die Transmission im Bereich von 2.7 µm bis 3.3 µm stark erhöht. Während die bis jetzt üblichen Maßnahmen nur im Spektralbereich zwischen 1.0 µm und 2.5 µm wirksam werden, wird hier ein völlig neuer Bereich von Optimierungsmöglichkeiten eröffnet.

Insgesamt ist es nun möglich, die Transmission im sichtbaren und nahen infraroten Spektralbereich wie oben angedeutet, durch entsprechenden Einsatz von Keimbildnern, Dotierung mit Oxiden färbender lonen und Wahl der Keramisierungsparameter in großen Bereichen einzustellen, und die Transmission im Spektralbereich oberhalb etwa 2.5 um durch den Wassergehalt der Glaskeramik zu bestimmen und einzustellen.

Die hohe Transmission in diesem Spektralbereich ist für viele Anwendungen der Glaskeramik von Vorteil. So erhöht sich z. B. die Transmission der Wärmestrahlung eines konventionellen Heizelementes, wie es in Kochfedern zum Einsatz kommt, durch die erfindungsgemäße Neuerung um bis zu 40%.

Übliche Glaskeramikzusammensetzungen weisen typischerweise Wassergehalte von 0.04 Ma% und mehr

auf (= 0.06 mol/l).

Der Wassergehalt eines anorganischen Materials, wie einer Glaskeramik wird dabei über die Transmission im Wellenlängenbereich zwischen 2.5—5.0 µm z. B. mit einem Infrarotspektrometer, Modell 682 der Firma Perkin-Elmer an 3 mm dicken Proben durch folgendes Vorgehen ermittelt (siehe auch Fig. 1—7):

Aus der Transmissionsmessung wird der T-Wert bei der Wasserbande bei ca. 28 μ m ermittelt und entsprechend der Formel E = 1 /d x lg 1/T_i (cm⁻¹) die Extink-

tion errechnet, wobei d = Dicke der Probe (cm) und Ti = Reintransmissionswert, entsprechend T_i = T/P mit P = Reflexionsfaktor.

Aus $P = 2n/n^2 + 1$, mit n als dem Brechwert des Materials errechnet sich der Wassergehalt c aus c = E/E 5 $(mol \times I^{-1})$.

Der Extinktionskoeffizient ε in (I × mol⁻¹ × cm⁻¹) ist z. B. den Arbeiten von H. Franz, H. Scholze, Glastechn. Berichte 36, 1963, Seite 350; H. Franz, Glastechn. Berichte 38, 1965, Seite 57; H. Franz, J. Am. Ceram. Soc. 10 49, 1966, Seite 475 zu entnehmen.

Es ist bekannt, daß Glaskeramiken basierend auf LiO2-Al2O3-SiO2 mit Hochquarz-Mischkristallen als wesentlicher Kristallphase, eine niedrige thermische Ausdehnung über weite Temperaturbereiche aufweisen. Zur Herstellung dieser Glaskeramik wird zunächst ein Glas erschmolzen, das neben den zur Hochquarz-Mischkristallbildung notwendigen Hauptkomponenten LiO2, Al2O3 und SiO2, TiO2 und ggf. ZrO2 als Keimbildner für die spätere Kristallisation enthält. Häufig werden auch GeO2, MgO, ZnO und P2O5 zugegeben; durch Einbau dieser Oxide kann der Temperaturbereich, für den eine geringe thermische Ausdehnung beobachtet wird, erweitert bzw. eingeschränkt werden. Die Zugabe der Alkalien Na₂O und K₂O sowie von BaO, CaO und SrO verbessert die Schmelzbarkeit des Glases. Das Glas wird dann direkt aus der Schmelze geformt, z. B. in Platten durch Walzen oder auch Ziehen, oder auch in Rohre und Stäbe durch Ziehen über entsprechend geformte

In einem zweiten Temperaturprozeß, der sog. Keramisierung, werden in dem Glas die Hochquarz-Mischkristalle ausgebildet, und damit eine thermische Ausdehnung nahe Null eingestellt. Durch geeignete Einstellung der Kristalldichte über den Gehalt an den Keim- 35 bildnern TiO2 und ZrO2 im Glas und Wahl der Keramisierungsparameter können mit dieser Methode hochtransparente Glaskeramiken hergestellt werden. Durch Zugabe färbender Komponenten, wie Fe, Ni, Co, Mn, Cr änderungen und damit auch die Farben der Glaskeramiken eingestellt werden.

Derartige Glaskeramiken finden breite Anwendungen in Bereichen, die eine hohe Temperaturwechselbeständigkeit und/oder Formstabilität bei Temperaturzy- 45 klen erfordern.

In bevorzugter Ausführungsform wird der Wassergehalt in der Glaskeramik nach der Erfindung auf Werte von kleiner 0.01 mol/l, insbesondere auf kleiner als 0.005 mol/l eingestellt, weil diese Maßnahmen zu den hohen 50 Transmissions-Werten im Wellenlängenbereich zwischen 2700 nm bis 3300 nm von mehr als 40% bzw. von mehr als 60% (für 3 mm dicke Glaskörper) führen.

Zur Reduzierung, bzw. weitgehenden Entfernung der im Wellenlängenbereich λ von ca. 2.5 bis 3.5 μm absor- 55 bierenden OH-Ionen in Gläsern eignen sich dabei folgende Verfahren:

1. Chemische Entwässerung-

Hierbei werden fest in das Glasnetzwerk eingelagerte OH-Gruppen (freie OH-Gruppen und Wasserstoffbrükkenbindungen) in leicht flüchtige Verbindungen über-

So kann z. B. durch Zugabe von Halogeniden zum 65 Gemenge bzw. durch Einbau von Halogeniden im Glas eine Entwässerung nach folgendem Schema erreicht werden:

Die Einleitung von gasförmigen Halogenen ist möglich, jedoch technisch schwer durchzuführen.

Eine weitere Möglichkeit einer chemischen Entwässerung ist die Zugabe von Kohlenstoff, z. B. als Graphit, Carbid oder Metall-Oxalat, wobei die OH-Gruppen unter Bildung von leicht flüchtigen organischen Verbindungen, wie z. B. Methan, aufgespalten werden.

Durch die dabei entstehenden stark reduzierenden Bedingungen kann dieses Verfahren jedoch nur für Glasschmelzen eingesetzt werden, die von polyvalenten Komponenten weitgehend frei sind und insbesondere auch von Bestandteilen die leicht bis in den elementaren Zustand reduzierbar sind.

2. Physikalische Entwässerung

Hierbei wird der Wasserdampfpartialdruck über der Schmelze soweit reduziert, daß der OH-Gehalt in der Schmelze durch Diffusionsvorgänge stark verringert wird.

Hierzu wird ein Unterdruck über der Schmelze erzeugt, z. B. durch Evakuieren des Ofenraumes. Für kontinuierliche Verfahrensweisen ist dafür aber ein hoher apparativer Aufwand erforderlich, da die Diffusionsvorgänge weitgehend nur an der Oberfläche der Schmelze stattfinden, d. h. in der Schmelze Konvektionsströmungen erzeugt werden müssen, um eine ausreichende Entwässerung zu erzielen.

Ein weiteres Problem des Vakuum-Verfahrens liegt darin, daß Glaskomponenten mit einem niedrigen Dampfdruck, wie z. B. Alkalioxide zumindestens teilweise verdampfen können, und sich dadurch die Glaszusammensetzung unkontrolliert verändert.

Vorteilhafter ist daher in jedem Fall durch die und V, können andererseits gewünschte Transmissions- 40 Schmelze getrocknete Gase zu leiten, um sie zu entwäs-

> Durch Diffusion der OH-Ionen in die dadurch erzeugten Glasblasen, die einen sehr niedrigen Wasserdampfpartialdruck aufweisen, wird eine Schmelze mit vertretbarem Aufwand sehr wirkungsvoll entwässert.

Dabei sollten bevorzugt solche Gase eingesetzt werden, die leicht und ohne Reaktion mit den Komponenten wieder aus der Schmelze entfernbar sind, wie z. B. Sauerstoff und/oder Edelgase.

3. Dabei ist es auch möglich, chemische und physikalische Entwässerung zu kombinieren.

So ist beispielsweise ein Verfahren, bei dem in die mit Halogeniden dotierte Schmelze getrocknete Gase eingeleitete werden, besonders effektiv und rationell um die Schmelze soweit zu entwässern, daß die OH-Absorption im Infraroten-Spektralbereich erheblich reduziert wird.

Zur weiteren Veranschaulichung der vorliegenden Erfindung sollen die folgenden Ausführungsbeispiele 60 und die dazugehörigen Figuren dienen:

Beispiel 1

Ein zur Herstellung von Glaskeramik geeignetes Grundglas aus dem kristallisierbaren Glassystem Li₂O-Al₂O₃-SiO₂ z. B. der Zusammensetzung (in Gew.%):

SiO₂ 64, Al₂O₃ 22.1, Li₂O 3.5, Na₂O 0.6, BaO 2.0, ZnO

1.7, MgO 0.5, TiO₂ 2.4, ZrO₂ 1.6, Sb₂O₃ 1.3, V₂O₅ 0.3, wurde in einem 5 l Platintiegel bei 1580°C aus üblichen Rohstoffen erschmolzen.

Während des Einschmelzens wurde über ein Einleitungsrohr mit mehreren Ausblasdüsen 2.5 l CO2 pro Minute in die Schmelze eingeleitet.

Das Gas wurde vorher mittels Kieselgel und einer Molekularsiebkolonne getrocknet (Taupunkt ca. -70°C).

Nach dem das Gemenge vollständig aufgeschmolzen 10 war, wurde weitere 2 h lang 5 l/min. CO2 in die Schmelze eingeleitet.

Anschließend erfolgte 30 min. lang eine O2 Einleitung, ebenfalls mit 5 1/min, wobei auch der Sauerstoff vorher getrocknet war.

Danach wurde die Schmelze 3 h bei 1520°C bis

1600°C geläutert. Ist eine Schmelzgefäßabdeckung nur bedingt mög-

lich, wird eine Gasspülung des Ofenraumes bzw. des Schmelzoberfläche durchgeführt.

Im Beispiel wurde während der gesamten Behandlungszeit der Schmelze 8 1/min. getrocknetes Argon (Taupunkt ca. - 70° C) übergeleitet.

Nach Läuterung wurde die Schmelze homogenisiert, in eine Form gegossen und mit 7°C/h abgekühlt.

Ein Teil des gekühlten Glasblockes wurde dann keramisiert.

Fig. 1 zeigt die Transmission des abgekühlten Glases, Fig. 2 die Transmission der keramisierten Probe. Beide Proben waren 3 mm dick.

Beispiel 2

Scherben eines Halogenid-haltigen Glases der Zusammensetzung (in Masse-%) SiO2 63, Al2O3 23.3, Li2O 3.7, Na₂O 0.5, MgO 0.5, ZnO 1.6, BaO 2.0, TiO₂ 2.4, ZrO₂ 1.7, V₂O₅ 0.3, NaCl 1.0,

wurden in einem Platintiegel (wie in Beispiel 1) unter Atmosphärenbedingungen bei 1580°C aufgeschmolzen.

Das weitere Vorgehen entsprach exakt dem des Beispiels 1, nur wurde hier anstelle von CO2 Helium verwender

Fig. 3 zeigt die Transmission des gekühlten Glasblocks der nach dieser Vorgehensweise erhalten wurde, Fig. 4 die Transmission der keramisierten Probe (d = 45 3 mm).

Beispiel 3 .

Ein zur Herstellung von Glaskeramik geeignetes 50 Grundglas der Zusammensetzung (in Massen-%) SiO₂ 55, Al₂O₃ 26.5, Li₂O 3.6, K₂O 0.6, MgO 1.1, ŹnO 1.5, TiO2 2.2, ZrO2 1.8, P2O5 7.0, AS2O3 0.7 und NaF 1.5, wurde in einem elektrisch beheizten Wannenofen bei Temperaturen von 1580°C im Einschmelzteil durch Ein- 55 leiten eines getrockneten Helium-Sauerstoffgemisches (je 50 Vol.%) sowie gleichzeitigem Überleiten von getrockneter Luft "entwässert" (Taupunkt der Gase ca. -70°C).

Hierzu wurde im Einschmelzteil ein Rührer zur Gas- 60 einleitung mit mehreren Ausblasdüsen so in die Schmelze eingebracht, daß das eingeleitete Gas gleichmäßig und mit einem mittleren Durchmesser der Blasen von etwa 5 mm über einen großen Bereich des Einschmelzbeckens verteilt werden konnte. Die anschließende Läu- 65 terung der Schmelze erfolgte, wie sie herkömmlich üblich ist

Fig. 5 zeigt die Transmission des nach diesem Beispiel

erhaltenen nicht keramisierten Glases, Fig. 6 die Transmission der keramisierten Glaskeramik-Probe (d = 3 mm).

Fig. 7 zeigt die Transmission (%) in Abhängigkeit von der Wellenlänge (nm) einer Glaskeramik nach dem Stand der Technik (CERANR "HIGHTRANS") und im Vergleich hierzu einer Glaskeramik nach der vorliegenden Erfindung.

Aus Fig. 7 ist die signifikante Steigerung der Transmission im Wellenlängenbereich zwischen 2500 nm und 3500 nm bei Glaskeramiken nach der Erfindung, im Vergleich zu herkömmlichen Werkstoffen sehr gut abzulesen. Während bei herkömmlichen Glaskeramik-Werkstoffen die Transmission in diesem Bereich bis auf Werte von unter 3% (bei etwa 2900 nm) absinken kann, kann die Transmission bei Glaskeramiken nach der Erfindung immer deutlich über 60% (!) bleiben.

Ein Beispiel aus dem Bereich Kochflächen für Herde, hergestellt aus dem Glaskeramikmaterial nach der Erfindung soll veranschaulichen, welche Vorteile alleine

schon für diese Anwendung resultieren.

Derzeit läßt sich bei Herden mit Glaskeramik-Abdekkung durch Verwendung von gutem plan aufliegendem Geschirr eine kurze Ankochdauer erreichen. Hat der 25 Verbraucher jedoch ein Geschirr mit verwölbtem Boden, verlängert sich die Ankochdauer drastisch. Wird bei einem Kochgerät gemäß dem Stand der Technik statt eines guten Geschirrs mit einer Wölbung kleiner 1 mm ein emailliertes Geschirr mit 4.5 mm Wölbung be-30 nutzt, verlängert sich die Ankochdauer für 21 Wässer von 10,4 auf 12.4 min.

Benutzt man eine Glaskeramik nach der vorliegenden Erfindung, ist durch den höheren Anteil direkter Strahlung zum einen die Ankochdauer auch bei gutem Geschirr kürzer; im Beispiel werden 9,7 min. für 21 Wasser erreicht. Wichtiger ist jedoch die Verbesserung bei schlechtem Geschirr. Hier wird eine Ankochdauer von 10,7 min. (gegenüber 12.4 min.; siehe oben) erreicht. Das Kochgerät bietet bei Verwendung von emailliertem Geschirr somit eine von der Geschirrqualität annähernd unabhängige Leistung. Wird das die Wärmestrahlung weniger gut absorbierende Edelstahl-Geschirr verwendet, wird gegenüber dem Stand der Technik (Ankochdauer 13,2 min. für 21 Wasser) mit 12,2 min. immerhin noch eine erhebliche Verbesserung erzielt. Die Abhängigkeit der Ankochdauer von der Topfqualität wird auf 2/3 reduziert

Die Gesamt Transmission für die Strahlung von Grillstäben oder offenen Heizwendeln (750°C bis 1000°C) kann nach der Erfindung z. B. auch für das kommerzielle Produkt "CERAN color" von 18% auf 25% (und damit um den Faktor 1.4) erhöht werden.

Patentansprüche

1. Transparentes oder transluzentes anorganisches Material, insbesondere eine Glaskeramik und/oder ein Verbundwerkstoff mit einem niedrigen, mittleren thermischen Längenausdehnungs-Koeffizienten $\alpha - 50^{\circ}$ C bis 700°C im Bereich von -1×10^{-6} bis $+ 2 \times 10^{-6} \,\mathrm{K}^{-1}$, mit der Zusammensetzung (in Masse-%) von Li₂O 2.5-6.0, Na₂O 0-4.0, K₂O 0-4.0, Na₂O + K₂O 0.2-4.0, MgO 0-3.0, ZnO 0-3.0, BaO 0-3.5, CaO 0-1.0, SrO 0-1.0, Al₂O₃ 18-28, SiO₂ 50-70, TiO₂ 1.0-7.0, ZrO₂ 0-3.5, $TiO_2 + ZrO_2 1.0 - 7.0, P_2O_5 0 - 8.0,$ mit färbenden Komponenten (in Masse-%) wie V_2O_5 0-2.0, Cr_2O_3 0-2.0, MnO 0-2.0, Fe_2O_3 0-2.0, CoO 0-2.0, NiO 0-2.0, und ggf. mit üblichen Läutermitteln wie As₂O₃, Sb₂O₃, NaCl und Ce₂O₃, mit Hochquarz- und/oder Keatit-Mischkristallen als wesentlicher Kristallphase, das insbesondere zur Herstellung von Platten, von Rohren oder von Formteilen geeignet ist, dadurch gekennzeichnet, daß das anorganische Material einen Wassergehalt von kleiner 0.03 mol/l aufweist, und im Wellenlängenbereich von 2.7-3.3 µm eine variabel einstellbare, hohe Transmission besitzt.

2. Anorganisches Material nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß es einen Wassergehalt von kleiner als 0.01 mol/l, insbesondere von kleiner als 0.005 mol/l aufweist.

 Anorganisches Material nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Transmission eines 3 mm dicken Körpers im gesamten Wellenlängenbereich zwischen 2700 nm bis 3300 nm mehr als 10% beträgt.

4. Anorganisches Material nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Transmission eines 3 mm dicken K\u00f6rpers im gesamten Wellenl\u00e4ngenbereich zwischen 2700 nm bis 3000 nm mehr als 40%, insbesondere mehr als 60% betr\u00e4gt.

5. Verfahren zur Herstellung eines anorganischen 25 Materials nach den Ansprüchen 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß der Wassergehalt in der Schmelze mittels eines auf die Schmelze einwirkenden Vakuums eingestellt wird.

6. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekenn- 30 zeichnet, daß das Vakuum kleiner 500 mbar be-

7. Verfahren nach den Ansprüchen 5 und 6, dadurch gekennzeichnet, daß dem Gemenge 0.1 bis 2.5 Masse-% von mindestens einem der Halogene Cl, F, Br und J in Form von Halogeniden zugegeben wird.

8. Verfahren zur Herstellung eines anorganischen Materials nach den Ansprüchen 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß der Wassergehalt in der Schmelze durch Einleiten von trockenen Gasen in 40 die Schmelze eingestellt wird.

9. Verfahren nach dem Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß trockene Gase mit einem Taupunkt kleiner -30°C insbesondere kleiner -70°C in die Schmelze eingebracht werden.

10. Verfahren nach den Ansprüchen 8 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß als Gase CO₂ und/oder N₂ und/oder N₂ und/oder eines aus der Gruppe der Edelgase verwendet werden.

11. Verfahren nach den Ansprüchen 8 bis 10, da- 50 durch gekennzeichnet, daß als Gase He und/oder O₂ in die Schmelze eingeleitet werden.

12. Verfahren nach den Ansprüchen 8 bis 11, dadurch gekennzeichnet, daß die Gase gleichzeitig und/oder zeitlich und räumlich getrennt in die 55 Schmelze eingebracht werden.

13. Verfahren nach den Ansprüchen 8 bis 12, dadurch gekennzeichnet, daß dem Gemenge zusätzlich 0.1 bis 2.5 Masse-% von mindestens einem der Halogene Cl, F, Br und J in Form von Halogeniden 60 zugegeben werden.

14. Verfahren zur Herstellung eines anorganischen Materials nach den Ansprüchen 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß der Wassergehalt in der Schmelze durch Zugabe von 0.01 bis 2 Masse-% 65 Kohlenstoff zum Gemenge, insbesondere durch Zugabe von reinem, elementarem Kohlenstoff und/oder von Carbiden und/oder von organischen Kohlenstoff und/oder von Oganischen Und/oder von Oganischen Kohlenstoff und/oder von Oganischen Und/ode

lenstoffverbindungen eingestellt wird.
15. Verwendung eines anorganischen Materials, insbesondere einer Glaskeramik und/oder eines Verbundwerkstoffs nach den Ansprüchen 1 bis 4, hergestellt nach einem Verfahren nach einem der Ansprüche 5 bis 14, als beheizbare Platten zum Kochen und Grillen, für Heizgeräte, IR-Trockner, Kamin-Sichtscheiben, als Kochgeschirr und als Fenster und Dome für IR-Detektoren.

Hierzu 7 Seite(n) Zeichnungen















